# Partial English Translation of JAPANESE UTILITY MODEL REGISTRATION Laid Open Publication No. 61-73001A

Page 3, line 13 to page 4, line 5

Accordingly, when electrification of the motor stator (15) and the motor rotor (14) rotates the shaft (4), the swing rotor (3) is in precession in the direction of the arrow with its revolution being inhibited by the partitioning plate (7) so as to swing in the order of (a), (b), (c), and (d) in FIG. 6. Referring to the compression space (21), (a) shows the state that the intake port (8-1) and the discharge port (9-1) are blocked so that its volume becomes a maximum. As the state proceeds from (a) to (b), (c), and then, (d) in association with swinging of the swing rotor (3), the volume decreases to compress the gas in side the compression space (21). From the time point when the pressure of the compressed gas becomes equal to or greater than the discharge pressure, the compressed gas pushes the discharge valve (10-1) from the discharge port (9-1) towards the retainer (11-1), and then, is discharged to the discharge chamber (12).

⑲ 日本国特許庁(JP)

⑪実用新案出願公開

<sup>®</sup> 公開実用新案公報 (U) 昭61-73001

@Int_Cl_1	識別記号	广内整理番号	◎公開	昭和61年(1986)5	月17日
F 01 C 1/02 F 04 C 27/00 # F 01 C 1/356 F 04 B 39/00 F 04 C 18/02 18/356	104	7031-3G 8210-3H 7031-3G 6649-3H 8210-3H 2-8210-3H	審査		

日考案の名称 容積型流体機械

②実 類 昭59-157210

魯出 願 昭59(1984)10月19日

⑪考 案 者 太  $\blacksquare$ 

名古屋市中村区岩塚町宇高道 1 番地 三菱重工業株式会社

名古屋研究所内

②出 願 人 三変重工業株式会社 東京都千代田区丸の内2丁目5番1号

少復代 理人 弁理士 岡本 重文 外3名

1. 考案の名称

容積型流体機械

2. 実用新案登録請求の範囲

相互に摺接しながら相対的に運動し、流体が収容される可変容積空間を限界する1対の摺接部材の少くとも一方の摺接面に流体の漏洩方向に交差する溝を設けるとともにこれを磁化してこれに磁性流体を吸着させることにより上記1対の摺接部材間の隙間からの流体の漏洩を防止する磁性流体膜を形成したことを特徴とする容積型流体機械。

3. 考案の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本考案は圧縮機、膨張機、ポンプまたは流体モータ等として使用しうる容積型流体機械に関する。 (従来の技術)

第 5 図及び第 6 図に従来のリング揺動型圧縮機の1 例が示され、第 5 図において、(1)はハウジングでこの中に圧縮機構(A)とこれを駆動する電動機構(B)が内蔵されている。このハウジング(1)の内面

にはシリング(2)とモータステータ(15)が圧入または 溶接等により固定されている。シリンダ(2)の上面 及び下面に取付けられた上部軸受(5)と下部軸受(6) 化シャフト(4)が輸承され、このシャフト(4)化モー タロータ(14)が固定されている。シャフト(4)の偏心 ピン (4a)に揺動ロータ(3)のボス (3a)が係合され、 シャフト(4)の回転に伴つて揺動ロータ(3)が揺動運 動を行なり。第6図は第5図のVI-VI線に沿り断 面でその(a)(b)(c)(d)はそれぞれ揺動ロータ(3)の回転 角が0°,90′,180′,270°の場合を示している。 シリンダ(2)の円筒状内周面 (24)、下部軸受(6)のボ ス部 (6a)の円筒状外周面 (6b)、下部軸受(6)の円板 部 (6c)の内面 (6d) および揺動ロータ(3)の円板部(3b) の内面(34)によつて環状空間的が限界され、この 環状空間(17)は円筒状内周面(2a)と円筒状外周面(6b) との間に架設された仕切板(7)によつて仕切られて いる。揺動ロータ(3)の円板部(3b)に植設された簡 状回転子(3c)が環状空間切内に嵌合され、との筒 状回転子(3c)の切欠(3d)内に仕切板(7)が封密的に 摺動自在に嵌合されている。そして、簡状回転子

(3c)の先端面(3c)が下部軸受(6)の円板部(6c)の円面(6d)に封密的に係合することにより環状空間切を仕切つている。筒状回転子(3c)の円筒状外周面(3f)はシリンダ(2)の円筒状内周面(2a)に封密的に係合し、その係合点(18を含む直径線上の点(19において筒状回転子(3c)の円筒状内周面(3g)は下部軸受(6)のボス部(6a)の円筒状外周面(6b)と封密的に係合している。かくして、筒状回転子(3c)の外側において、仕切板(7)の左側に吸入空間20が、右側に圧縮空間20が限界され、筒状回転子(3c)の内側において仕切板(7)の左側に吸入空間20が、右側にた路空間200がそれぞれ限界される。

しかして、モータステータ(IS)及びモータロータ (IA)に通電するととによりシヤフト(4)を回転すると、揺動ロータ(3)は仕切板(7)により自転を制せられたがら矢印方向にみそすり運動を行ない第6図の(4),(b),(c),(d)の順に揺動する。圧縮空間(21)に着目すると、(a)は吸込ボート(8-1)及び吐出ポート(9-1)と遮断されてその容積が最大となつた状態で揺動ロータ(3)の揺動に伴い(a)の状態から(b),(c),(d)の状

想へ進むにつれて容積が減少し圧縮空間20円のガスが圧縮される。圧縮されたガスはその圧力が吐出圧力以上となつた時点より吐出ボート(9-1)から吐出弁(10-1)をリテーナ(11-1)に向つて押し上げ吐出室(12)に排出される。そして、吐出室(12)とり吐出穴(13)を経て、モータロータ(14)かよびモータステータ(15)の隙間を通つてこれらを冷却しつつ上昇し、吐出管(16)より外部へ吐出される。また、吸入空間(20)は第6図(4)に示す容積零の状態がら1回転すると(4)における圧縮空間20)の状態に至る。この間、吸入空間(20)は吸入ボート(8)より吸入ボート(8-1)を経てガスを吸入する。このようにして空間(20)、20)は揺動ロータ(3)の1回転毎にガスの吸入・圧縮を繰返す。

次に圧縮空間(2)は(c)に示す状態から(d),(a),(b)の順に変化してガスを圧縮し、圧縮されたガスは吐出ポート (9-2)より吐出弁 (10-2)をリテーナ (11-2)に向つて押し上げて吐出室(12)に排出され 圧縮空間(2)より排出されたガスと合流する。もう 一方の吸入空間(22)は(c)の状態よりその容積が増大し始め吸入ポート (8-2)よりガスを吸入しながら(d),(a),(b)の状態を経て(c)の圧縮空間(20)の状態に至ってガスの吸入を完了する。このようにして空間(23),(23)な空間(23),(23)から 180°位相がずれた状態で1回転毎に吸入・圧縮を繰返す。

#### (考案が解決しようとする問題点)

上記圧縮機においては揺動ロータ(3)の筒状回転子(3c)の先端部(3c)と下部軸受(6)の円板部(6c)の内面(6d)との間に形成される値かな隙間及びシリンダの円筒状内周面(2a)と揺動ロータ(3)の筒状回転子(3c)の円筒状外周面(3f)との係合点(16)及び筒状回転子(3c)の円筒状内周面(3g)と下部軸受(6)のボス部(6a)の円筒状外周面(6b)との係合点(19に形成される値かな隙間から圧縮空間(21)、(2)内の圧縮されたガスが吸入空間(20)へ漏洩し、圧縮機の性能を低下させるという問題があつた。

#### (問題点を解決するための手段)

本考案は上記問題に対処するために提案された ものであつて、その要旨とするところは相互に摺

接しながら相対的に運動し、流体が収容される可 変容積空間を限界する1対の摺接部材の少くとも 一方の摺接面に流体の漏洩方向に交差する溝を設 けるとともにこれを磁化してこれに磁性流体を吸 着させることにより上記1対の摺接部材間の隙間 からの流体の漏洩を防止する磁性流体膜を形成し たことを特徴とする容積型流体機械にある。

#### ( 寒施例)

本考案の第1の実施例が第1図及び第2図に示され、揺動ロータ(3)の筒状回転子(30)は永久磁石で構成され、先端面(30)には1の円環溝(50a)が、円筒状外周面(3f)には多数の縦溝(50b)が、円筒状内周面(3f)には多数の縦溝がそれぞれ流体の漏機方向に交差するように設けられ、これら摺接面にはその磁力により磁性流体が吸着されて磁性流体膜51)が形成されている。他の構成は第5図及び第6図に示すものと同様であり対応する部材には同じ符号が付されている。

かくして、先端面(3e)と下部軸受(6)の円板部(6c)の内面(6d)との隙間及び円筒状外周面(3f)と

ì

シリンダ(2)の円筒状内周面 (2a)との係合点(18)における隙間並びに円筒状内周面 (3g)と下部軸受(6)のボス部 (6a)の円筒状外周面 (6b)との係合点(19)における隙間にはそれぞれ磁性流体膜切が介在せしめられるとともに、筒状回転子 (3c)の先端面 (3e)、円筒状外周面 (3f)及び円筒状内周面 (3g)にはそれぞれラビリンス溝 (50a)・(50b)及び (50c)が流体の漏洩方向に交差するように設けられているので、これら溝 (50a)・(50b)・(50c)のラビリンス効果により大きな差圧に対してシールが可能となる。即ち磁性流体膜でシールできる差圧は 0.3 kg/m以下であるがラビリンス状の溝を多段例えば10段設ければ 3 kg/mの差圧をシールできる。

5字前降

7.字削除

第3図には本考案の第2の実施例が示され、これは揺動ロータ60の外周面 (60a)、内周面 (60b) に摺接して吸入空間と圧縮空間とを仕切る仕切板 61),62 を外シリンダ63及び内シリンダ63にそれぞれ進退自在に設けるとともに固定子巻線63を外シリンダ63の円筒状内周面 (63a) に円周方向に沿い所定間隔を隔てて埋設したリング揺動型圧縮機に

本考案を適用した例を示す。 揺動ロータ側は磁石によつて権成され、その円筒状内周面及び円筒状外周面にはそれぞれ多数の縦溝砌が設けられ、 これらの面上に磁性流体膜船が形成されている。 この作用、効果は第1の実施例と同様である。

第4図には本考案をローリングピストン型ロータリー圧縮機に適用した第3の実施例が示され、シリングのの内面と摺接しながら公転するロータ(11)を永久磁石で構成し、その外周の摺接面に多数の縦溝(M)が設けられていてこの面上に磁性流体膜(20が形成される。なお、(M)(M)は一級(M)に出致自在に低等され、はね(M)によつてその先端がロータ(M)の外周面に圧接された仕切板、(M)は吸入管、(M)はハウシング、(M)はシャフトの偏心ピンである。なお、低性流体膜(M)は図示されていない上部軸受とロータ(M)の隙間及び図示されていない下部軸受とロータ(M)の隙間及び図示されていない下部軸受とロータ(M)との隙間にも形成され、可変容積空間(M)内の圧縮されたガスがとれら隙間から漏洩するのを防止している。

以上実施例においては、一方の摺接部材を永久 磁石で構成したが、この一方の摺接部材と摺接す る他方の摺接部材を永久磁石で構成しても良く、 また永久磁石に代えて電磁石を用いても良い。更 に摺接部材を部分的に磁化しても良い。

#### (考案の作用及び効果)

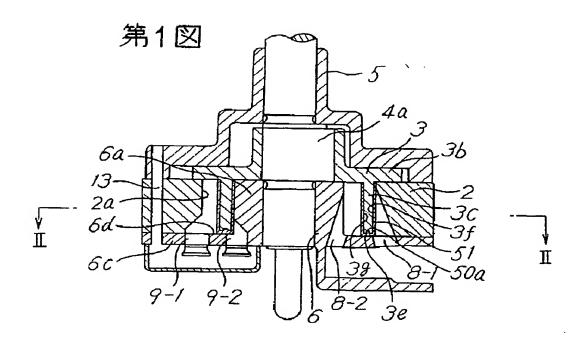
滑油の供給を止めオイルフリーの容積型流体機械 とすることも可能となる。

#### 4. 図面の簡単な説明

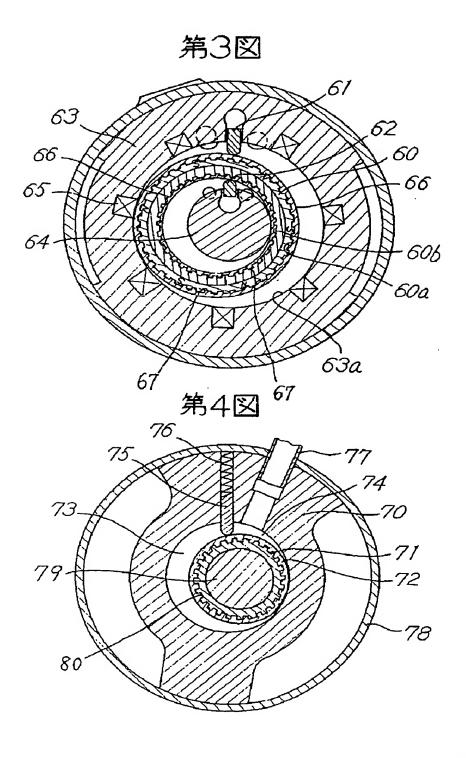
第1図及び第2図は本考案の第1の実施例を示し、第1図は要部の縦断面図、第2図は第1図の 『一『線に沿う横断面図である。第3図は本考案 の第2の実施例を示す要部横断面図、第4図は本 考案の第3の実施例を示す要部横断面図である。 第5図は従来のリング揺動型圧縮機の縦断面図、 第6図(a),(b),(c),(d) はそれぞれ異る運転状態にお ける第5図のリーVI 線に沿う横断面図である。

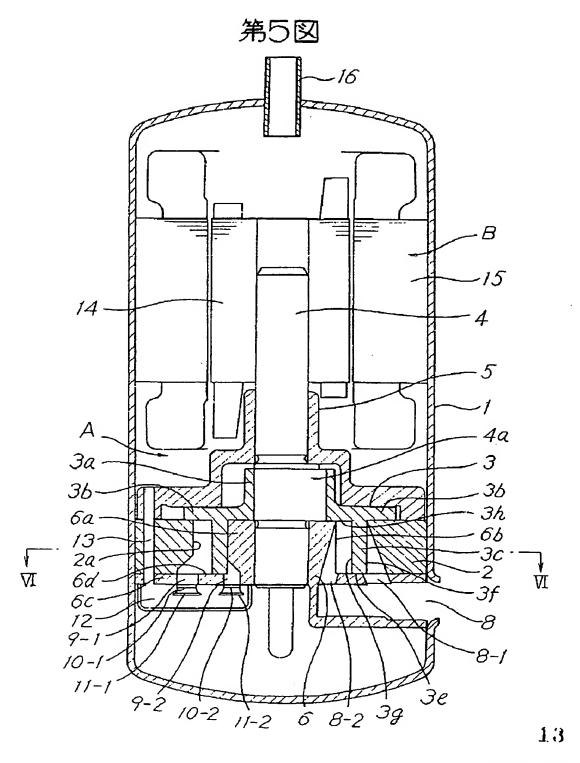
摺接部材…3,6,60,63,64,70,71 磁性流体膜…50,66,72 溝…50a,50b,50c,67,80

復代理人 #理士 岡本 重 文 外3名



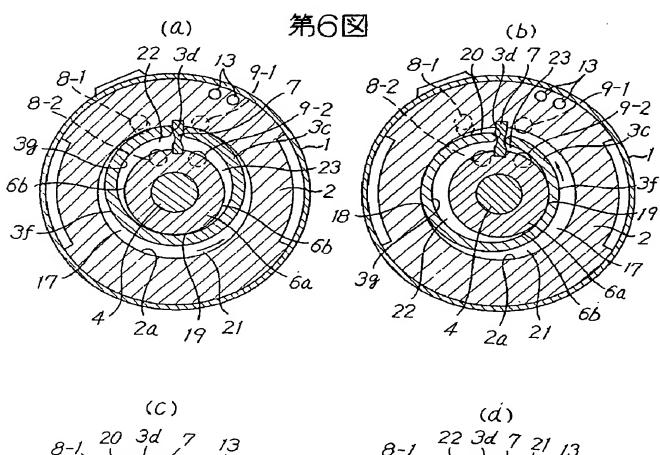
## 

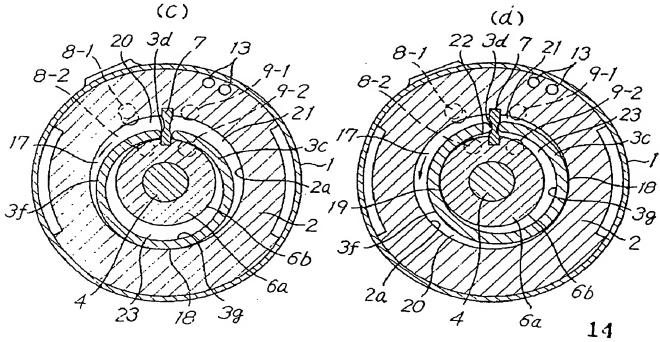




1.八净人五型上 岡本真文 外3名

72 1-1





14代域人が独上 岡本東文 外3名 フ3 0 0 /